## BEST AVAILABLE COPY

### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

09-241961

(43) Date of publication of application: 16.09.1997

(51)Int.CI.

D04H 13/00

A44B 18/00 D04H 3/16

(21)Application number: **08-049822** 

(71)Applicant: UNITIKA LTD

(22)Date of filing:

07.03.1996

(72)Inventor: ASANO TETSUO

MATSUNAGA ATSUSHI NOGUCHI NOBUO

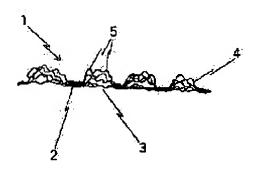
**IIMI MICHIYO** 

## (54) NONWOVEN FABRIC FOR PLANE FASTENER AND ITS PRODUCTION

#### (57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a nonwoven fabric for a plane fastener having excellent tensile shear strength by subjecting a latent-crimp filament nonwoven web to partial hot-pressing treatment and then to relaxed heat-treatment to form folding loops on the fibers of the area free from the hot-pressing treatment.

SOLUTION: Two components consisting of a polypropylene having a melting point of 157°C and an ethylene/propylene copolymer having a melting point of 144°C are subjected to conjugated spinning in parallel or eccentric core-sheath conjugation state, the spun fiber is cooled and taken up with an air sucker to form a web on a moving deposition apparatus and the web is partially pressed with a hot embossing roll, etc., to form hot-pressed areas. The pressed web is heat-treated in relaxed state at a temperature lower than the melting point of the above copolymer to develop the latent crimp and form folding loops 4 on the fiber of the areas 3 free from the hot-bonding treatment and obtain a nonwoven fabric 1 for a plane fastener having at least two small folds in each loop.



#### LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Date of extinction of right]

[Patent number]
[Date of registration]
[Number of appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

# BEST AVAILABLE COPY

(19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開

特開平9一:

(43)公開日 平成9年(

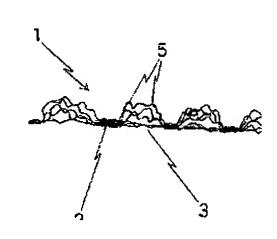
(51) Int.CL <sup>6</sup>	織別記号 庁内整理番号	<b>L</b> I :				
D04H 13/00		D 0 4 H 13/00				
A 4 4 B 18/00		A 4 4 B 18/00 D 0 4 H 3/16				
D 0 4 H 3/16						
		審査請求 未請求 請求項の数3 OL				
(21)山顯番号	特顯平8−49822	(71) 出廢人 000004503				
		ユニチカ株式会社				
(22)出願日	平成8年(1996)3月7日	兵麻県尼崎市東本町1丁目50				
		(72)発明者 线野 哲夫				
		大阪府大阪市中央区久太郎町(				
		号 ユニチカ株式会社内				
		(72)発明者 松永 篤				
		京都府字治市字治小桜23番地				
		式会社中央研究所内				
		(72)発明者 野口 信夫				
		京都府宇治市宇治小桜23春地				
		式会社中央研究所内				
		j				

## (54) 【発明の名称】 面ファスナー用不総布およびその製造方法

#### (57)【要約】

【課題】 機械的特性に優れ、かつ、低コストで得られる面ファスナー用の布帛を提供するととである。

【解決手段】 長繊維で構成された不識布であって、熱 圧接区域を部分的に有し、かつ部分的熱圧接区域間の非 熱圧接区域内において前記微維が褶曲状のループを形成 し、かつそのループ内には小褶曲が少なくとも2個存在 していることを特徴とする面ファスナー用不織布。



(2)

特闘平9-

1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 長繊維で構成された不総布であって、熱 圧接区域を部分的に有し、かつ部分的熱圧接区域間の非 熱圧接区域内において前記微維が褶曲状のループを形成 し、かつそのループ内には小褶曲が少なくとも2個存在 していることを特徴とする面ファスナー用不総布。

【請求項2】 不織布を構成する繊維が、糸条長手方向 に沿って熱収福性の異なる成分が並列型に配された並列 複合型繊維または芯部分が偏心された偏心芯鞘型微維で あることを特徴とする請求項1記載の面ファスナー用不 10 織布。

【請求項3】 潜在経縮性長繊維からなる不織ウェブに部分的に熱圧緩処理を施し、次いで前記長繊維を構成する重合体成分中最も融点の低い成分の融点より低い温度により弛緩熱処理を施して、潜在経緯を顕在化させると共に、30%以上の面積収縮を発生させ、部分的熱圧接区域間の非熱圧緩区域内において前記微維の褶曲状のループを形成し、かつそのループ内には小褶曲が少なくとも2個形成させることを特徴とする面ファスナー用不織布の製造方法。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は面ファスナー用不織 布に関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来から一般に知られている面ファスナーは、表面に糸条がループを形成している布帛と、表面に糸条がフックを形成している布帛を組とし、それぞれ密着固定させたい部位に接着または登製により固定して、ループの面とフックの面を互いに圧者してループと 30フックの絡みつきを利用して結合させるようになっている。

【0003】とのような。面ファスナーの表面に糸条が ループを形成している布帛は、天然微維や台成微維ある いはそれらの混合よりなる糸で地組織を形成し、実質的 にフラットで微度の太い合成繊維でループパイルを形成 することで得られるのが一般的である。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】従来の面ファスナーで のが得られる。また、は ループを形成している布島からフックを形成してい 49 の優れたものとなる。

児が動くことにより、その方がループの[ とに引張剪断方が加わり」おむつカバー: いときにはおむつカバーがはずれてしま あった。

【0005】また、従来の面ファスナー! 面は、前述したように織編物等の地組織 を形成する、もしくはループを有する布。 の方法で得ることができるものである。 階に渡る方法であるため、ループを形成 出来上がるまでにコストがかかるという! た。

【0006】本発明は、上記問題点を解 力等の機械的特性に優れ、かつ、低コス ファスナー用の布帛を提供するものであ 【0007】

【課題を解決するための手段】本発明者を解決すべく鋭意研究の結果、本発明にある。すなわち、本発明は、長繊維で構成あって、熱圧接区域を部分的に有し、20 接区域間の非熱圧接区域内において前記ループを形成し、かつそのループ内にはとも2個存在していることを特徴とする「不総布を要旨とするものである。

【①①①8】さらに、本発明は、潜在樹なる不織ウェブに部分的に熱圧接処理を記長微維を構成する重合体成分中最も融。融点より低い温度により弛緩熱処理を能を顕在化させると共に、30%以上の面せ、部分的熱圧接区域間の非熱圧接区域織能の褶曲状のループを形成し、かつそい小褶曲が少なくとも2個形成させること・ファスナー用不織布の製造方法を要旨といる。

[0009]

【発明の実施の形態】次に本発明を詳細 発明の面ファスナー用不総布を構成する 長機能を用いる。長繊維を用いることに、 剥がしたりの繰り返しの使用において毛 のが得られる。また、不総布の機械的強 の優れたものとなる。 3

かな小褶曲と面ファスナー様材のフックとが絡み、結果 的に引張剪断力および剥離強力の強いものとなる。本発 明において褶曲状のループおよびそのループ内に存在す る小褶曲とは、図1に示すような山形のジグザグ状のも のでもよいし、スパイラルクリンプ状のものでもよい。 【0011】褶曲状のループ内には小褶曲が少なくとも 2個存在することが好ましく、より好ましくは2~8個 である。平均捲縮数が2個未満では、面ファスナー維材 のフックとの絡み具合が劣る傾向にあり、面ファスナー の引張剪断力が弱くなる傾向にある。また、褶曲状のル ープ内の小褶曲の幅ねよび山の高さは、面ファスナー難 材と係合させる面ファスナー維材のフックの形状、大き さによって適宜選択すればよいが、小褶曲の平均幅は3 (1)~6()()ミクロン、小褶曲の山の平均高さは15() ミクロンであるのが好ましく、より好ましくは150~ 500ミクロンであることが好ましい。小褶曲の平均幅 が300ミクロン未満であると、係合させる面ファスナ ー維材のフックの形状が細かいものに限定する必要性が 生じ、一方、600ミクロンを超えると、面ファスナー 雄材のフックとの絡み具合が劣る傾向にあり、目的とす。 る引張剪断力および剥離強力が得られなくなる。小褶曲 の山の平均高さが150ミクロン未満であると、面ファ スナー雄材のフックとの絡み具合が劣る傾向にあり、面 ファスナーの引張剪断力が弱くなる傾向にある。

【①①12】本発明の面ファスナー用不織布を構成する 繊維の単繊維微度は1.0~8.0デニールのものであ るのが好ましく、より好ましくは2.0~5.0デニー ルである。単微能減度が1.0デニール未満であると、 得られた面ファスナー用不織布の機械的特性が低下した り、溶融紡糸工程において製糸性が低下したりするため 好ましくない。また、面ファスナーとして、付けたり剥 がしたりの繰り返しの使用に耐えられず、繊維が切れて 毛羽立ちが生じやすくなるので好ましくない。一方、単 繊維徴度が8. ()デニールを超えると、得られた面ファ スナー用不総布の風合いが硬くなり、柔軟性に富むもの を得ることができないので、シートカバーや下着等の人 の肌に接触する部分に使用するには適しないものとな

【①①13】本発明の面ファスナー用不織布は、潜在経 縮性長繊維を用いて、潜在接縮を顕在化することにより 40 夢に広じて、例えば製消し剤、顔料 防

の異形でもよく、もちろん中空断面であ 【0015】熱収縮性の異なる熱可塑性。 合せとしては、異種または同種の熱可塑化 に応じて選定すればよい。熱可塑性重合は 繊維形成性を有し、通常の溶融紡糸装置・ 出することができるものであればよい。 【0016】熱収縮性の異なる熱可塑性: のうち、冥種の熱可塑性重合体としては. 系とポリアミド系、ポリエステル系とポ | 孫|| ポリアミド系とポリオレフィン系等: ポリエステル系としては、ポリエチレン・ ト、ポリブチレンテレフタレート、あるi 成分とする共重合ポリエステル等のポリ られる。ポリアミド系としては、ナイロ 46. ナイロン66、ナイロン610. . を主成分とする共重合ナイロン等のポリー れる。ポリオレフィン系としては、ポリ 密度ポリエチレン、線状低密度ポリエチ /プロピレン共重合体のポリオレフィン: また、その他として、エチレン/酢酸ビ リエステル系。ポリアミド系、ポリオレ 合せが挙げられる。

【()()17] 同種の熱可塑性重合体の組を ポリエステル系。ポリアミド系、ポリオ 台体およびエチレン/酢酸ビニル共重合 士または異融点重合体同士の組み合せが 【()() 18】上記の組み合わせのうち、: 繊維が、溶融紡糸における製糸性、機械 ましく用いられる。ポリエステル重合体 - 30 - エチレンテレプタレートとポリエチレン・ に5 - ナトリウムスルポイソフタル酸が 合されたポリエステルからなる複合繊維. テトラメチレングリコールとポリブチレ トの共重合比の異なる成分からなる複合 れる。オレフィン系重合体としては、ポ 合体にポリエチレン重合体が2~4%の た共重合ポリプロピレン重合体からなる。 けられる。

【()()19】なお、繊維形成性熱可塑性:

(4)

【①①21】本発明の面ファスナー用不織布は、次のよ うな方法で効率良く製造することができる。すなわち、 前記微維形成性を有する前記オレフィン系重合体。エス テル系宣合体あるいはアミド系宣合体等の熱可塑性宣合 体単独、あるいは前記重合体の中から選択された2種以 上の組異なる重合体をプレンドしたプレンド物の中から 熱収縮性の相異なる重合体を偏心芯鞘複合型あるいは並 列複合型に配して溶融紡出する。そして、この溶融紡出 されたポリマ流を冷却した後、エアサッカー等の引取り 手段を用い、引取り速度を3000~6000m/分と して引きとる。スパンポンド法で溶融紡出するに際して は、その引取り速度を3000~6000m/分とする のがよい。引取り速度が3000m/分未満であると、 長微維の分子配向度が十分に増大しないため、得られた ウエブの機械的特性や寸法安定性が向上せず、一方、引 取り速度が6000m/分を超えると、溶融紡糸時の製 糸性が低下し、いずれも好ましくない。

【0022】そして、その後に関議し、移動する指集面上に指集・堆積させて、単微推議度が1.0~8.0デニールの単繊維からなるウエブとする。

【0023】このとき、長微維不織ウェブの目付けが10~60g/m²であるのが好ましい。目付けが10g/m²未満であると、弛緩熱処理を施し得られる面ファスナー用不織布の風合いが硬すぎるため好ましくない。一方、目付けが60g/m²を超えると、弛緩熱処理を施した後の面積収縮が小さく、面ファスナー用不機布不織布表面に繊維ルーブが形成されにくいため好ましくない。

【0024】次いで、得られたウェブに熱エンボスロールを適用し、熱圧接処理を施して長微能不織布を得る。 このとき、熱エンボスロールの表面温度は、ウエブの棒 成微能中で最も融点の低い重合体の融点よりもさらに2 0~50℃低い温度とする。

【0025】ウエブに熱エンボスロールを用いて熱圧接処理を施すに際しては、熱圧接領域は、その形状が必ずしも円形である必要はないが、その面積を0.1~1.0 mm<sup>1</sup>、その密度すなわち圧接点密度を5~60点/cm<sup>1</sup>好ましくは10~30点/cm<sup>1</sup>、かつウエブ層の全表面積に対する全熱圧接領域の面積の比すなわち圧接面積率を5~40%好ましくは8~25%とする。

【0027】一方、圧接面積率が40%。 織布を構成する繊維の大半が熱融着され、 理によって収縮加工した際に潜在揺縮が 分が僅少になり、実質的な収縮が起こら、 一表面に十分に褶曲状のループおよびそい 褶曲が形成されず剥離強力及び引張剪断。 向にあるので好ましくなく、また面ファ、 が損なわれるため好ましくない。

【0028】熱接者を施すに際しては、 10 度を、ウエブ構成する繊維成分中におい を育する重合体の融点よりもさらに20 度とし、かつロールの線圧を10~70 るのがよい。

【①①29】この温度と線圧の条件が特に この温度が前記重合体の融点温度に接近 ンポスロールの凸部に当たる部分的熱圧: に熱圧接されるので不織布強力は上昇す。 ロールの凹部に存在する非熱圧接区域の かり、この工程においては潜在化していこ 20 い捲縮が顕在化してしまい。次に弛緩熱: 縮加工した際に、十分な収縮が生じない! ファスナー表面に十分に褶曲状のループ: プ内の小褶曲が形成されず剥離強力及び くなる傾向にあるので好ましくない。ま: 線圧が10kg/cmより小さいと、熱し 乏しく、得られた不織布の寸法安定性が くない。したがって、このウエブ層に熱し は、上記不織ウェブを模成する低融点成。 て、適宜選択されることになる。

【① ① 3 ① 】 とのようにして部分熱処理: た不織布は、弛緩熱処理を能すことによ 布の部分的熱圧接区域間の非熱圧接区域 経磁性長繊維に捲縮を顕在化させると同 体を収縮させ、不織布表面の部分的熱圧: 圧接区域内に機能に褶曲状のループおよう に小褶曲を形成させて本発明の面ファス を得る。

【① ① 3 1 】部分熱処理が施された不識 を施す際の温度としては、潜在経縮性を 40 総布を構成する重合体の低融点成分よりに

(5)

のループおよびそのループ内に小褶曲ループが形成されず剥離強力及び引張剪断力が弱くなる傾向にあるので好ましくない。

7

【0032】強緩熱処理を能す際に用いられる熱処理装置としては、不織布を十分に収縮させるものであればよく、不織布に張力が掛からないものであることが望ましい。熱処理装置としては、熱風循環ドライヤー、熱風貢流ドライヤー、サクションドラムドライヤー、やンキードライヤー等のドライヤーが用いられる。この方式の具体的な熱処理機としては、例えば、不織布に対し両面より熱風が吹き出す寿工業社製のシュリンク・ドライヤーや、京都機械工業社製のルシオール等の熱処理機が一般的に用いられる。また、サクション・バンド方式の熱処理機を用いても収縮の発生は可能である。この場合においては、吹き出す風量および吸引される風量を規制し、不織布に余分の風量を付与しないことにより熱の付加を行うことで、収縮を発現させることができる。

【0033】との不織布に付与される収縮の範囲は、面 補収縮率30%以上であることが必要である。面積収縮 率30%未満であると、長微維不織布表面の部分的熱圧 接区域間の非熱圧接区域内に充分な褶曲状のループおよ びそのループ内に小褶曲を形成することができず、剥離 強力及び引張剪断力の優れた面ファスナー用不線布が得 られないので好ましくない。

【0034】なお、本発明の面ファスナー用不線布には、必要に応じて染色、プリント等の加工を行なうことができる。

[0035]

【実施例】次に、実施例に基づき本発明を具体的に説明 するが、本発明は、これらの実施例のみに限定されるも のではない。以下の実施例における各種特性値の測定 は、次の方法により実施した。

(1)融点(°C):パーキンエルマ社製示差走査型熱量計DSC-2型を用い、昇温速度20°C/分の条件で測定し、得られた融解吸熱曲線において極値を与える温度を融点とした。

【 0 0 3 6 】 ( 2 ) メルトプローレイト ( g / 1 0 ) 分):A S T M = D = 1 2 3 8 ( L ) に記載の方法に進 じて測定した。 【①①39】(5)不織布の引張強力(幅)及び引張伸度(%): J!S-L- 較の方法に準じて測定した。すなわち. im. 試料幅が5cmの試料片を不総布のD) およびそれに直交する方向(CD) 点ずつ作成し、 各試料片毎に、不総布のCD方向について、定速伸長型引張試験ドウィン社製テンシロンUTM-4-1い. 試料の値み間隔10cmとし、引張:分で伸長した。そして、得られた切断時5cm幅)の平均値を引張強力(kg/ るとともに、切断時伸長率(%)の平均(%)とした。

【① 0 4 0 】 (6) 面補収縮率(%): m. 試料幅が20cmの試料片計5点を 片毎に、所定温度のエアオーブン型熱処! 分間の熱処理を施した。そして、熱処理 補S1(cm<sup>i</sup>)値と、熱処理後の試料. (cm<sup>i</sup>)値とを用い、下記式に従って: (%)の平均値を面補収縮率(%)とし: 【0 0 4 1】

面積収縮率(%)= [1-(\$2/\$1 (?)ループ内の小額曲数(個): 弛緩 得られた面ファスナー用不総布の表面を り撮影し、隣接する部分的熱圧接区域間 について、発現した経縮をJi\$ L1 1法に進じて測定し、その平均値をルー とした。

【①①42】(8)ループ内の小褶曲の及び高さ(ミクロン):強緩熱処理を施ファスナー用不織布の表面を電子顕微鏡に 隣接する部分的熱圧接区域間の長繊維5 発現した経縮をJIS L1015 7 で測定した。すなわち、発現した経緯のないし谷から谷について測定した平均値し、 地域の谷から山の高さについて測定 褶曲の高さとした。

【0043】(9)剥離強さ(kgf/ L3416の面ファスナーの試験方法 40 片幅20mm つかみ間隔150mm i

http://www4.ipdl.jpo.go.jp/NSAPITMP/web712/20040813061734563148.gif

8/12/2004

(6)

特関平9-

10

とを示す。

#### 【()()46】実施例1

長微能不織ウエブ層を構成する長繊維糸条を形成する際 に、ASTM-D-1238 (L) で測定されるメルト フローレイト値が100g/10分のポリプロピレン (融点157℃) と、ポリエチレンが4wt%共重合さ れたメルトフローレイト値が70g/10分の共重合ポ リプロピレン(融点144°C)とを用い、これらポリマ 成分の複合比率を重置比で1:1の割合とし、200℃ の温度で溶融紡糸を行なった。そして、複合紡糸口金よ り紡出された糸条を冷却後、エアサッカーにより350 () m/分の速度で引取り、コロナ放電装置にて開機し、 移動する堆積装置上に堆積し、引続き熱接着処理を施し た。熱接着に際しては、圧接面積率?. 6%、圧接点密 度16個/cm゚で彫刻が施されたエンボスロールと、 表面フラットのロールとを用い、ロール表面の温度を1 05℃、ロール間の線圧を30kg/cmとした。2種 類のポリマ成分が糸条方向にわたって並列に配された繊 度3. () デニールの長繊維からなる。目付2 1 g/m<sup>2</sup> の長微維不織布を得た。

9

【0047】引き続いて、得られた長微維不織布に乾熱 処理による収縮加工を施した。この収縮加工に際して は、 寿工業 (株) 製のシュリンク・ドライヤーを用い、 加工温度を135℃とした。この工程を経て得られた面 ファスナー用不織布は、機械方向に37%、機械方向に 直交する方向に31%の収縮が発現。56.5%の面積 収縮率の生じたものであった。また、面ファスナー用不 織布の隣接する部分的熱圧接区域間において、潜在経縮 が顕在化してなる長繊維褶曲状のループを形成し、その ループ内に存在する平均小褶曲数3.8個、平均小褶曲 幅384ミクロン、平均小褶曲高さ194ミクロンであ った。

#### 【①①48】実施例2

実施例1において、目付を60g/m²とし、乾熱処理 の温度を140°Cとした以外は実施例1と同様にして本 発明の面ファスナー用不総布を得た。得られた面ファス ナー用不織布は、機械方向に18%、機械方向に直交す る方向に16%の収縮が発現、31.1%の面積収縮率 の生じたものであった。また、面ファスナー用不総布の 職務する部分的熱圧接区域間において 潜在機構が顕在 40 は 寿工業 (株) 製のシュリンク・ドラ

いて、潜在経緯が顕在化してなる長微能 を形成し、そのループ内に存在する平均。 個、平均小褶曲帽600ミクロン、平均。 ①ミクロンであった。

#### 【0050】実施例4

実施例1において、エンボスロールの圧! 9%. 圧接点密度22個/cm²、エン: 面フラットのロール表面の温度を110′ g/m²とした以外は実施例1と同様に 10 ファスナー用不織布を得た。

> 【0051】得られた面ファスナー用不 向に20%、機械方向に直交する方向に 発現、34.4%の面積収縮率の生じた また。面ファスナー用不総布の隣接するi 域間において、潜在経縮が顕在化してなる のループを形成し、そのループ内に存在す 数4.8個、平均小褶曲帽320ミクロ 高さ430ミクロンであった。

#### 【0052】実施例5

20 長微能不織ウエブ層を構成する長繊維糸 に、ASTM-D-1238 (L) で創: フローレイト値が100g/10分のポ (融点157℃)と、ポリエチレンが2: れた、メルトプローレイト値が80g/ ポリプロピレン(融点148℃)とを用 マ成分の複合比率を重置比で1:1の割 ℃の温度で溶融紡糸を行なった。そして、 より紡出された糸条を冷却後、エアサッ: (1)m/分の速度で引取り、コロナ放電 し、移動する維積装置上に維誦し、引続 施した。熱接着に際しては、圧接面積率 点密度16個/cm゚ で彫刻が施された。 と、表面フラットのロールとを用い、ロー を125℃、ロール間の線圧を30kg/ 2種のボリマ成分が糸条方向にわたって: 繊度3.() デニールの長微能からなる。| の長繊維不織布を得た。

【①053】引き続いて、得られた長微 処理による収縮加工を施した。この収縮

特闘平9-

12

実施例1において、得られた長繊維不織布に処理温度1 ()()\*Cで乾熱処理を施した以外は、実施例1と同様にし て比較例1の面ファスナー用不織布を得た。 得られた面 ファスナー用不織布は、縦方向に4%、横方向に6%の 収縮を生じ、面積収縮率が9.8%のものであった。ま た。面ファスナー用不織布の隣接する部分的熱圧接区域 間において、長微維において経縮はほぼ発現されなかっ た。

11

#### 比較例2

実施例1において、得られた長繊維不織布に処理温度1 10 ファスナー用不織布の性能を表1に示しに 2.0°Cで乾熱処理を施した以外は、実施例1と同様にし て比較例2の面ファスナー用不織布を得た。得られた面\*

\*ファスナー用不線布は、機械方向に10. 向に直交する方向に12.4%の収縮が %の面積収縮率の生じたものであった。. ナー用不織布の隣接する部分的熱圧接区 潜在捲縮が顕在化してなる長繊維は、褶に 形成し、そのループ内に存在する平均小。 個。平均小褶曲帽107ミクロン、平均。 ミクロンであった。

【()()55】得られた実施例1~5. 比! [0056]

【表1】

		戶付	引强张力 kg/5cm 個		引張伸度 %		剝離 強力	引張 剪斯 強力	毛羽 立ち 性
		g/m <sup>8</sup>	BAD	CD	MD	CD	kaf /cm	kgf /cm²	EE.
美疏例	l	49. 4	2.7	1.9	92.8	97.0	0.23	0.55	4
灾选例	2	79.0	5.6	3.8	37. 2	40.9	<b>0.</b> 18	0.50	5
実施例	3	67.5	6.3	4.7	61.2	57.6	0.24	0.51	4
灾胜例	4	29.2	4.2	20	68. 0	66.0	0.17	0.49	4
夹链例	5	45.7	6.3	1.4	80. û	84.0	0.29	0.62	4
比較例	1	25.1	4.3	2.5	16.9	60.4	0.09	6. 31	4
比較鉀	2	28.4	2. 1	1.6	61.5	77.2	0.01	0. 12	4

【()()57】表1に示す測定値より明かなように、実施 例1の面ファスナー用不機布は実用に耐える機械的強度 を有すとともに、面積収縮率も高く、剥離強力及び引張 剪断力が強く毛羽立ちも少ない不織布であった。

【① 058】実施例2の面ファスケー用不織布は実用に 耐える機械的強度を有すとともに、面積収縮率も高く、 剥離強力は若干弱いものの引張剪断力が強く、毛羽立ち が少ないものであった。

【①①59】実施例3の面ファスナー用不織布は実用に 耐える機械的強度を有すとともに、面積収縮率も高く、 剥離強力及び引張剪断力が強く毛羽立ちも少ない不織布 であった。

【① 060】実施例4の面ファスナー用不織布不織布は 実用に耐える機械的強度を有すとともに、面積収縮率が 高く 副離職力は若予頭いものの、引張斡断力が強く手、40

るものであった。

【0063】面積収縮率が30%に満た: 面ファスナー用不織布は、面ファスナーに 係合するに十分な褶曲状のループは形成 30 ープ内の小褶曲も十分に形成されず剥削 断力に劣るものであった。

[0064]

【発明の効果】本発明の面ファスケー用 維不織布であって、部分的熱圧接区域間・ 内において構成徴継が褶曲状のループを のループ内には小褶曲が存在しているの。 台させた際、フックは褶曲状のループにす なくともループ内に存在する小褶曲に引 剥離強力及び引張剪断力に優れ、また機 安定性に優れたものである。また本祭明

(8)

特関平9-

14

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の面ファスナー用不線布の機略断面図で

**1**3

ある。

【符号の説明】

! 本発明の面ファスナー用不織布

\*2 熱圧接区域

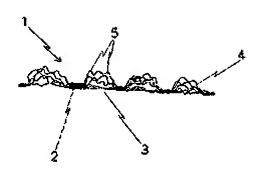
3 非熱圧接区域

4 褶曲状のループ

5 ループ内の小褶曲

[図1]

\*



フロントページの続き

(72)発明者 飯見 美智代

京都府字治市字治小桜23番地 ユニチカ株 式会社中央研究所内

# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

# BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.